

О ГИДРОДИНАМИЧЕСКОМ ПРИБЛИЖЕНИИ  
 ДЛЯ ИОНИЗОВАННОГО ГАЗА В СИЛЬНОМ ЭЛЕКТРИЧЕСКОМ  
 ПОЛЕ

В. М. Елеонский, В. М. Жданов

(Свердловск)

Последовательный кинетический подход к решению задачи о поведении ионизованного газа во внешнем поле, рассмотренный Б. И. Давыдовым [1] и развитый в работах В. Л. Гинзбурга и А. В. Гуревича [2], приводит к необходимости анализа цепочки связанных кинетических уравнений для парциальных функций распределения  $f_{(k)}$ , возникающих при разложении вида

$$f(\mathbf{v}, \mathbf{r}, t) = f_0 + \frac{v_\alpha}{v} f_\alpha^{(1)} + \frac{v_\alpha v_\beta}{v^2} f_{\alpha\beta}^{(2)} + \dots \quad (1)$$

В общем случае анализ такой системы сложен.

В рассматриваемом ниже приближении, которое является по существу обобщением метода моментов, кинетический подход используется для определения функции распределения основного состояния  $f_0$ , а отклонения от основного состояния исследуются в гидродинамическом приближении. В методе моментов решение кинетического уравнения ищется, как известно, в виде разложения по тензорным полиномам, построенным на фундаментальной последовательности тензоров  $1, v_\alpha v_\alpha, v_\beta, v_\alpha v_\beta v_\gamma, \dots$ , причем за основное состояние принимается обычно либо стационарное решение при нулевом внешнем поле (т. е. решение, обращающее в нуль интеграл столкновений), либо решение бесстолкновительного кинетического уравнения [3-4]. При этом структура разложения и тип полиномов однозначно определяются процессом ортогонализации фундаментальной последовательности с весовой функцией, определяемой видом функции распределения основного состояния. Примером может служить разложение по тензорным полиномам Эрмита, возникающее, когда за основное состояние принимается максвелловская функция распределения [3].

В настоящем сообщении в основу рассмотрения положено разложение вида

$$\frac{df}{dt} = \left\{ 1 + a_\alpha \frac{\partial}{\partial v_\alpha} + a_{\alpha\beta} \frac{\partial^2}{\partial v_\alpha \partial v_\beta} + a_{\alpha\beta\gamma} \frac{\partial^3}{\partial v_\alpha \partial v_\beta \partial v_\gamma} + \dots \right\} f_0 \quad (2)$$

Коэффициенты этого разложения выражаются через моменты функции распределения, причем первые моменты соответствуют плотности, средней скорости, тензору напряжений и тепловому потоку частиц. Удержание лишь первых нескольких моментов в разложении соответствует фактически гидродинамическому приближению при решении кинетического уравнения, так как указанные выше переменные определяют гидродинамическое поведение системы. Моменты удовлетворяют замкнутой системе уравнений, в которые, помимо гидродинамических переменных, входят времена релаксации этих переменных, определенные на функции распределения основного состояния  $f_0$ . Для последней находится уравнение, являющееся прямым следствием исходного кинетического уравнения и принятой формы разложения для  $f$ . При этом система уравнений для моментов и уравнение для  $f_0$  являются самосогласованными, ибо не только времена релаксации определены на функции основного состояния, но и сама функция распределения  $f_0$  выражается через гидродинамические переменные системы.

Такой подход к решению кинетического уравнения позволяет развить последовательное гидродинамическое приближение для ионизованного газа, находящегося в сильном внешнем поле, когда функция распределения основного состояния может быть отличной от максвелловской.

Будем предполагать, что функция распределения основного состояния зависит только от модуля скорости частиц. Ограничимся в разложении (2) конечным числом членов, положив  $a_{\alpha\beta\gamma\delta} = 0$  и сохранив для  $a_{\alpha\beta\gamma}$  только свернутые по двум индексам компоненты тензора. Выполняя

при этих условиях ортогонализацию разложения (2), находим, что

$$f = \left\{ 1 - \ddot{u}_\alpha \frac{\partial}{\partial v_\alpha} + \frac{1}{2} \frac{\pi_{\alpha\beta}}{\rho} \frac{\partial^2}{\partial v_\alpha \partial v_\beta} - \frac{1}{5} \frac{h_\alpha}{\rho} \frac{\partial}{\partial v_\alpha} \Delta \right\} f_0 \quad (3)$$

Здесь  $\Delta$  — оператор Лапласа, а плотность  $\rho$ , средняя скорость  $\mathbf{u}$ , недиагональная часть тензора напряжения  $\pi_{\alpha\beta}$  и относительный тепловой поток  $\mathbf{h}$  определены соотношениями

$$\begin{aligned} \rho &= m \int f d\mathbf{v} = m \int f_0 d\mathbf{v}, & \rho \mathbf{u} &= m \int \mathbf{v} f d\mathbf{v} \quad (m — масса частицы) \\ \pi_{\alpha\beta} &= m \int \left( v_\alpha v_\beta - \frac{1}{3} v^2 \delta_{\alpha\beta} \right) f d\mathbf{v} = P_{\alpha\beta} - p \delta_{\alpha\beta} \\ \mathbf{h} &= \mathbf{q} - \frac{5}{2} p \mathbf{u}, & \mathbf{q} &= \frac{1}{2} m \int \mathbf{v} v^2 f d\mathbf{v}, & p &= \frac{1}{3} m \int v^2 f_0 d\mathbf{v} \end{aligned} \quad (4)$$

Нетрудно убедиться, что если  $f_0$  является максвелловской функцией распределения, то (3) тождественно известному разложению функции распределения в методе моментов, а именно «13-моментному» разложению Грэда [3]. Рассмотрим кинетическое уравнение для электронов в частично ионизованном газе в пренебрежении электрон-электронными столкновениями (влияние последних будет обсуждено позже)

$$\frac{\partial f}{\partial t} + \mathbf{v} \frac{\partial f}{\partial \mathbf{r}} + \frac{e}{m} \mathbf{E} \frac{\partial f}{\partial \mathbf{v}} = \iint (f'F' - fF) g \sigma(g, \chi) d\Omega dV \quad (5)$$

Здесь  $\mathbf{E}$  — внешнее электрическое поле,  $g = |\mathbf{v} - \mathbf{V}|$  — относительная скорость,  $\sigma(g, \chi)$  — дифференциальное эффективное сечение рассеяния,  $F(\mathbf{V})$  — функция распределения тяжелых частиц (молекул или ионов). Интегрирование в (5) проводится по скоростям тяжелых частиц  $dV$  и по углам рассеяния  $d\Omega = \sin \chi d\chi d\epsilon$ . Рассмотрим только упругие соударения.

Для электрон-ионных взаимодействий можно использовать фоккер-планковское приближение для интеграла столкновений. В этом случае правая часть (5) имеет вид

$$\frac{\partial}{\partial v_\alpha} \left\{ D_{\alpha\beta} \frac{\partial}{\partial v_\beta} + A_\alpha \right\} f \quad (6)$$

Здесь  $D_{\alpha\beta}(v)$  — фоккер-планковский коэффициент диффузии,  $A_\alpha(v)$  — коэффициент динамического трения. Структура этих коэффициентов может быть установлена на основании достаточных общих соображений. Действительно коэффициент диффузии является тензором второго ранга и в предположении однородности и изотропности системы имеет вид  $D_{\alpha\beta}(v) = B(v) v^2 \delta_{\alpha\beta} - C(v) v_\alpha v_\beta$ , где  $B$  и  $C$  — функции модуля скорости. Аналогично при тех же предположениях найдем  $A_\alpha = G(v) v_\alpha$ . При нулевом внешнем поле стационарным решением кинетического уравнения (5) является максвелловская функция распределения электронов с температурой, равной температуре тяжелых частиц ионизованного газа  $T_0$ . Тогда связь между  $B$ ,  $C$  и  $G$  находится из условия обращения в нуль фоккер-планковского интеграла столкновений

$$[B(v) - C(v)] m v^2 = k T_0 G(v) \quad (\text{соотношение Эйнштейна}) \quad (7)$$

Явные выражения для этих коэффициентов могут быть получены [5] разложением ядра интеграла столкновений Ландау в ряд по параметру  $m/M \ll 1$

$$2B = v(v) \left[ 1 - \frac{m}{M} \frac{kT_0}{mv^2} \right], \quad 2C = v(v) \left[ 1 - 3 \frac{m}{M} \frac{kT_0}{mv^2} \right], \quad G(v) = \frac{m}{M} v(v) \quad (8)$$

при этом частота столкновений с передачей импульса  $\nu(v)$  определена

известным соотношением

$$v(v) = 2\pi \frac{Ne^4}{m^2 v^3} L \quad (9)$$

Здесь  $M$  и  $N$  — масса и плотность ионов,  $L$  — кулоновский логарифм. Система уравнений, которой удовлетворяют моменты функции распределения, находится путем умножения уравнения (5) на  $m$ ,  $mv_\alpha$ ,  $mv_\alpha v_\beta$ ,  $mv_\alpha v^2$ , ... с последующим интегрированием по  $f$  пространству скоростей. С учетом принятого приближения для  $f$  (3) имеем

$$\partial_t \rho + \operatorname{div} \rho \mathbf{u} = 0, \quad \frac{3}{2} \partial_t p + \operatorname{div} \mathbf{q} = \mathbf{E} \mathbf{j} + R [f_0]$$

$$(\partial_t + \tau^{-1}) \rho \mathbf{u} + \operatorname{grad} p + \operatorname{div} \boldsymbol{\pi} = ne \mathbf{E} - \alpha \mathbf{h} \quad (10)$$

$$(\partial_t + \tau_\pi^{-1}) \pi_{\alpha\beta} + \frac{2}{5} \left( \frac{\partial q_\alpha}{\partial x_\beta} + \frac{\partial q_\beta}{\partial x_\alpha} - \frac{2}{3} \delta_{\alpha\beta} \frac{\partial q_\gamma}{\partial x_\gamma} \right) = E_\alpha j_\beta + E_\beta j_\alpha - \frac{2}{3} \delta_{\alpha\beta} E_\gamma j_\gamma$$

$$(\partial_t + \tau_h^{-1}) h_\alpha + \frac{5}{2} \left[ \rho u_\alpha \partial_t \theta + \pi_{\alpha\beta} \frac{\partial \theta}{\partial x_\beta} + \frac{\partial (\eta p)}{\partial x_\alpha} - \frac{\theta \partial p}{\partial x_\alpha} \right] + \\ + \frac{\partial (\theta \pi_{\alpha\beta})}{\partial x_\beta} = \frac{e}{m} E_\beta \pi_{\alpha\beta} - \beta \rho u_\alpha$$

Здесь

$$\mathbf{j} = en\mathbf{u} \quad (11)$$

$$\theta = \frac{p}{\rho} = \frac{1}{3} \int_0^\infty v^4 f_0(v) dv / \int_0^\infty v^2 f_0(v) dv, \quad \eta = \frac{1}{5} \int_0^\infty v^6 f_0(v) dv / \int_0^\infty v^4 f_0(v) dv \quad (12)$$

Времена релаксации гидродинамических переменных  $\tau$ ,  $\tau_\pi$ ,  $\tau_h$  и величины  $\alpha$  и  $\beta$  определяются соотношениями

$$\tau^{-1} = a^{(1)} [f_0], \quad \tau_\pi^{-1} = a^{(2)} [f_0], \quad \tau_h^{-1} = a^{(3)} [\Delta f_0] - 1/2 \theta a^{(1)} [\Delta f_0] \quad (13)$$

$$\alpha = 1/5 a^{(1)} [\Delta f_0], \quad \beta = 5 \{ a^{(3)} [f_0] - 1/2 \theta a^{(1)} [f_0] \}$$

где

$$a^{(1)} [f_0] = -\frac{4\pi}{3n} \int_0^\infty v(v) \frac{\partial f_0}{\partial v} v^3 dv + O(m/M) \quad \left( n = 4\pi \int_0^\infty v^2 f_0(v) dv \right)$$

$$a^{(2)} [f_0] = \frac{2\pi}{5n} \int_0^\infty v^{(2)}(v) \frac{\partial}{\partial v} \frac{\partial f_0}{v \partial v} v^5 dv + O(m/M) \quad (14)$$

$$a^{(3)} [f_0] = -\frac{2\pi}{15n} \int_0^\infty v(v) \frac{\partial f_0}{\partial v} v^5 dv + O(m/M)$$

Значения  $a^{(1)} [\Delta f_0]$  и  $a^{(3)} [\Delta f_0]$  определяются аналогичными выражениями с заменой  $f_0$  на  $\Delta f_0$ . Кроме того, для величины  $R [f_0]$ , описывающей передачу энергии при столкновениях частиц, имеем

$$R [f_0] = -\frac{4\pi m}{M} \int_0^\infty v(v) v^3 \left( kT_0 \frac{\partial f_0}{\partial v} + mv f_0 \right) dv \quad (15)$$

В приведенных выше выражениях

$$v = Nv \int \sigma(v, \chi) (1 - \cos \chi) d\Omega, \quad v^{(2)} = Nv \int \sigma(v, \chi) (1 - \cos^2 \chi) d\Omega \quad (16)$$

При этом для электрон-ионных взаимодействий  $v^{(2)} = 2v$ , а для частной модели твердых упругих шариков в случае электрон-нейтральных взаимодействий  $v^{(2)} = 2/3 v = 2/3 N Q v$ , где  $Q$  — поперечное сечение столкновений электрона с нейтроном.

Следует отметить, что времена релаксации  $\tau$ ,  $\tau_\pi$ ,  $\tau_h$  и величины  $\alpha$ ,  $\beta$ , найденные в результате вычисления «моментов относительно интеграла столкновений», определены на произвольной функции распределения основного состояния, в то время как в обычной схеме метода моментов за  $f_0$  принимается максвелловская функция распределения [3].

Для отыскания кинетического уравнения, определяющего функцию распределения основного состояния  $f_0$ , подставим полученное выше разложение (3) в кинетическое уравнение (5) и выполним интегрирование по угловым переменным пространства скоростей. В результате находим

$$\partial_t f_0 + \frac{v}{3} \operatorname{div} \delta \mathbf{f} + \frac{e}{3m} v^{-2} \frac{\partial}{\partial v} (v^2 \mathbf{E} \cdot \delta \mathbf{f}) = \frac{m}{M} v^{-2} \frac{\partial}{\partial v} \left[ v^2 \mathbf{v}(v) \left( \frac{kT_0}{m} \frac{\partial f_0}{\partial v} + v f_0 \right) \right] \quad (17)$$

где

$$\delta \mathbf{f} = -\mathbf{u} \frac{\partial f_0}{\partial v} - \frac{1}{5} \frac{\mathbf{h}}{\rho} \frac{\partial}{\partial v} (\Delta f_0) \quad (18)$$

Заметим, что структура полученного уравнения совпадает со структурой уравнения Б. И. Давыдова [1] для симметричной функции распределения электронов в сильном электрическом поле. Различие заключается в следующем. В методе Б. И. Давыдова как  $f_0$ , так и  $\delta \mathbf{f}$  (или  $\mathbf{f}^{(1)}$ ) определяются из системы первых двух уравнений цепочки, возникающей в результате подстановки разложения (1) в исходное кинетическое уравнение, и интегрирования по угловым переменным пространства скоростей. Это означает, что кинетический подход используется для исследования как основного состояния, так и отклонений от него.

Анализ второго из уравнений цепочки показывает, в частности, что в пренебрежении пространственной неоднородностью  $\mathbf{f}^{(1)}$  допускает представление

$$\delta \mathbf{f} = -\mathbf{u}(v) \partial f_0 / \partial v$$

где  $\mathbf{u}(v)$  определяется из уравнения

$$\partial \mathbf{u} / \partial t + \mathbf{v}(v) \mathbf{u} = e \mathbf{E} / m$$

и является, таким образом, функцией хаотической скорости электронов [2].

В рассматриваемом приближении токовая часть функции распределения  $\delta \mathbf{f}$  определена через среднюю макроскопическую скорость  $\mathbf{u}$  и относительный тепловой поток  $\mathbf{h}$ , которые связаны системой гидродинамических уравнений с изотропным давлением, тензором напряжений и внешним полем. Кинетический метод используется, таким образом, лишь для определения функции распределения основного состояния, а отклонения от основного состояния исследуются в гидродинамическом приближении. Применение в этом случае обобщенного метода моментов, в основе которого лежит разложение (3), позволяет в гидродинамическом приближении учесть влияние внешнего поля на функцию распределения основного состояния, связанное с сохранением трех членов в разложении типа (1), в то время как в методе Б. И. Давыдова учет  $f_{\alpha\beta}^{(2)}$  в разложении (1) неизбежно связан с анализом связанной системы трех кинетических уравнений.

Для стационарных и пространственно-однородных состояний уравнение (17) переходит в

$$\frac{m}{M} \mathbf{v}(v) \left[ \frac{kT_0}{m} \frac{\partial f_0}{\partial v} + v f_0 \right] = -\frac{1}{3} \frac{e}{m} \left[ \mathbf{E} \mathbf{u} \frac{\partial f_0}{\partial v} + \frac{1}{5} \frac{1}{\rho} \mathbf{E} \mathbf{h} \frac{\partial}{\partial v} (\Delta f_0) \right] \quad (19)$$

которое может быть представлено в интегральной форме

$$\begin{aligned} & \frac{3m}{M} kT_0 [f_0 - f_0^{(0)}] \exp\left(\frac{mv^2}{2kT_0}\right) = \\ & = -e \mathbf{E} \cdot \mathbf{u} \int_0^v \exp\left(\frac{mw^2}{2kT_0}\right) \frac{df_0(w)}{v(w)} - \frac{1}{5\rho} e \mathbf{E} \cdot \mathbf{h} \int_0^v \exp\left(\frac{mw^2}{2kT_0}\right) \frac{d\Delta f_0(w)}{v(w)} \end{aligned} \quad (20)$$

Здесь  $f_0^{(0)}$  — решение уравнения (19) при нулевом внешнем поле (максвелловское распределение электронов с температурой  $T_0$ ). Входящие в правую часть (20) величины  $\mathbf{E}\mathbf{u}$  и  $\mathbf{E}\mathbf{h}$  могут быть найдены из решения системы гидродинамических уравнений (10). В предположении стационарности и пространственной однородности приходим к следующим соотношениям:

$$\mathbf{E} \cdot \mathbf{u} = \frac{\sigma}{en} E^2, \quad \mathbf{E} \cdot \mathbf{h} = nec^{-1} E^2 [1 - \sigma / \sigma_0] \quad (21)$$

где  $\sigma$  — коэффициент электропроводности плазмы, определяемый выражением

$$\sigma = \frac{\sigma_0}{1 - \Delta_0} \frac{1}{1 + \zeta E^2} \quad \left( \sigma_0 = \frac{ne^2}{m} \tau, \Delta_0 = \alpha \beta \tau \tau_h, \zeta = \frac{4}{3} \frac{1}{1 - \Delta_0} \left( \frac{e}{m} \right)^2 \alpha \tau \tau_\pi \tau_h \right) \quad (22)$$

Для анализа уравнений (20) и (21) можно использовать метод итераций. Приняв за нулевое приближение  $f_0^{(0)}$  и вычисляя величины  $\tau^{(0)}$ ,  $\tau_\pi^{(0)}$ ,  $\tau_h^{(0)}$ ,  $\alpha^{(0)}$  и  $\beta^{(0)}$ , находим на основании соотношений (21) значения  $\mathbf{u}^{(1)}$  и  $\mathbf{h}^{(1)}$  в первом приближении. Подставляя полученные значения в уравнение (20), в правой части которого  $f_0$  заменяется на  $f_0^{(0)}$ , приходим к явной зависимости поправки первого приближения  $f_0^{(1)} - f_0^{(0)}$  от напряженности внешнего поля. Если использовать полученное для  $f_0^{(1)}$  выражение для вычисления  $\tau^{(1)}$ ,  $\tau_\pi^{(1)}$ ,  $\tau_h^{(1)}$ ,  $\alpha^{(1)}$  и  $\beta^{(1)}$ , то соотношения (21) приведут ко второму приближению для средней скорости  $\mathbf{u}^{(2)}$  и теплового потока  $\mathbf{h}^{(2)}$ . Таким путем может быть, в частности, проанализирован характер нелинейной зависимости тока проводимости  $\mathbf{j} = e n \mathbf{u}$  и теплового потока  $\mathbf{h}$  от напряженности электрического поля.

Отметим, что нулевое приближение соответствует случаю «слабых» полей, определяемых условием

$$E \ll E_p, \quad E_p^2 = \left( \frac{m}{e} \right)^2 \frac{3kT_0}{M} \frac{1}{[\tau(T_0)]^2} \quad (23)$$

Оценивая для этого случая зависящий от  $E^2$  член в знаменателе выражения для  $\sigma$  (22), находим

$$\zeta E^2 \sim \frac{m}{M} \left( \frac{E}{E_p} \right)^2 \quad (24)$$

т. е. этим членом можно заведомо пренебрегать по сравнению с единицей. В результате коэффициент электропроводности  $\sigma$  не зависит в рассматриваемом приближении от напряженности электрического поля, согласуясь по величине с известными результатами «второго приближения» Чепмена — Каулинга для лорентцевского газа [6].

Перейдем к оценке влияния электрон-электронных столкновений. Учет последних приводит к появлению дополнительного интегрального члена правой части уравнения для  $f_0$  и к уточнению величин времен релаксации в уравнениях для моментов (10). При достаточно большой степени ионизации вид функции распределения основного состояния определяется в основном межэлектронными столкновениями. Решением, обращающим в нуль интеграл электрон-электронных столкновений в уравнении для  $f_0$ , служит максвелловская функция распределения [2] с температурой электронов  $T$ . Последняя может быть определена из уравнения энергии (10), которое принимает вид

$$\frac{3}{2} \frac{\partial}{\partial t} nkT + \operatorname{div} \mathbf{q} = \mathbf{E}\mathbf{j} - 3nk \frac{m}{M} \frac{T - T_0}{\tau(T)} \quad (25)$$

где  $\tau(T)$  определено при температуре электронов.

Поправки к временам релаксации, обусловленные электрон-электронными столкновениями, могут быть взяты из работ [7,8]. В частности,

